



日 本 国 特 許 庁  
JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日                      2 0 0 3 年    3 月 2 0 日  
Date of Application:

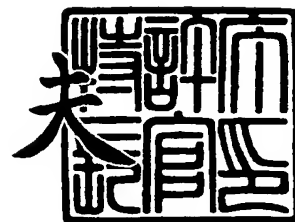
出 願 番 号                      特 願 2 0 0 3 - 0 7 7 2 7 9  
Application Number:  
[ST. 10/C]:                      [ J P 2 0 0 3 - 0 7 7 2 7 9 ]

出      願      人                      ペンタックス株式会社  
Applicant(s):

2 0 0 3 年 1 0 月 2 4 日

特許庁長官  
Commissioner,  
Japan Patent Office

今 井 康 夫





【書類名】 特許願

【整理番号】 PX03P009

【あて先】 特許庁長官 殿

【国際特許分類】 G11B 7/135  
G02B 13/00

【発明者】

【住所又は居所】 東京都板橋区前野町2丁目36番9号 ペンタックス株式会社内

【氏名】 是枝 大輔

【発明者】

【住所又は居所】 東京都板橋区前野町2丁目36番9号 ペンタックス株式会社内

【氏名】 丸山 晃一

【発明者】

【住所又は居所】 東京都板橋区前野町2丁目36番9号 ペンタックス株式会社内

【氏名】 竹内 修一

【特許出願人】

【識別番号】 000000527

【住所又は居所】 東京都板橋区前野町2丁目36番9号

【氏名又は名称】 ペンタックス株式会社

【代理人】

【識別番号】 100078880

【住所又は居所】 東京都多摩市鶴牧1丁目24番1号 新都市センタービル 5F

【弁理士】

【氏名又は名称】 松岡 修平

【電話番号】 042-372-7761



【手数料の表示】

【予納台帳番号】 023205

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 0206877

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書  
【発明の名称】 光ピックアップ光学系  
【特許請求の範囲】

【請求項1】 最もディスク保護層厚の厚い第一の光ディスクと、該第一の光ディスクよりも相対的にディスク保護層厚の薄い第二の光ディスクと、の少なくとも2種類の保護層厚の光ディスクに対して記録再生可能な光ピックアップ光学系であって、

各光ディスクに対応する複数の光源と、

各光源から照射される光束の光路上に配設され、該光路において、前記光源側に位置する第一面の曲率半径  $R_a$  および前記光ディスク側に位置する第二面の曲率半径  $R_b$  が以下の条件 (1)、

$$1. \quad 0 < (R_a + R_b) / (R_a - R_b) < 15.0 \cdots (1)$$

を満足し、前記光ディスク側に凸であるメニスカス形状のカップリングレンズと

前記各光ディスクに対して共通に用いられる対物レンズと、を有し、

少なくとも、前記第一の光ディスクに対して情報の記録再生を行う時において

前記第一の光ディスクに対応する光源から照射され、前記カップリングレンズを介して前記対物レンズに入射する光束は、球面収差を有した発散光であり、

前記光ピックアップ光学系全体の球面収差は、前記発散光の持つ球面収差と、前記対物レンズおよびディスク保護層で発生する球面収差とによって補正され、

対物レンズシフトした際の前記光ピックアップ光学系全体のコマ収差は、前記カップリングレンズから射出されて前記対物レンズに入射する前記発散光の持つ横ずれした球面収差に起因するコマ収差相当成分と、前記対物レンズおよびディスク保護層で発生するコマ収差成分とが相殺されることにより補正されることを特徴とする光ピックアップ光学系。

【請求項2】 請求項1に記載の光ピックアップ光学系において、

前記第一の光ディスクに対する情報の記録再生時の前記対物レンズの単独の倍率を  $M_{OBL1}$ 、該対物レンズを前記第一の光ディスクと組み合わせた状態で前

記第一の光ディスクに対応する波長の無収差の発散光を入射させた場合に前記対物レンズおよび前記第一の光ディスクの保護層で発生する球面収差が 0 に最も近くなるときの倍率を  $M_{REF}$ 、前記カップリングレンズの焦点距離を  $f$  とした場合、さらに、以下の条件 (2)、

$$0.15 < (-R_b / f) \times (M_{OBL1} / M_{REF})^4 < 0.55 \dots$$

(2)

を満足することを特徴とする光ピックアップ光学系。

【請求項 3】 請求項 1 または請求項 2 に記載の光ピックアップ光学系は、前記第一の光ディスクに対する情報の記録再生時において、

前記発散光は、前記カップリングレンズの中心軸から離れるにつれて波面が遅れるような球面収差を有することを特徴とする光ピックアップ光学系。

【請求項 4】 請求項 1 から請求項 3 のいずれかに記載の光ピックアップ光学系において、

前記第一の光ディスクに対する情報の記録再生時に使用される光束が最も発散度の大きい発散光であることを特徴とする光ピックアップ光学系。

【請求項 5】 請求項 1 から請求項 4 のいずれかに記載の光ピックアップ光学系において、

前記対物レンズ単独の倍率  $M_{OBL1}$  が以下の条件 (3)、

$$-0.15 < M_{OBL1} < -0.03 \dots (3)$$

を満たすことを特徴とする光ピックアップ光学系。

【請求項 6】 請求項 1 から請求項 5 のいずれかに記載の光ピックアップ光学系において、

前記第一の光ディスクに対する情報の記録再生時と前記第二の光ディスクに対する情報の記録再生時とで、異なるカップリングレンズが使用されることを特徴とする光ピックアップ光学系。

【請求項 7】 請求項 1 から請求項 5 のいずれかに記載の光ピックアップ光学系において、

前記第一の光ディスクに対する情報の記録再生時と前記第二の光ディスクに対する情報の記録再生時とで、共通のカップリングレンズが使用されることを特徴

とする光ピックアップ光学系。

【請求項 8】 請求項 7 に記載の光ピックアップ光学系において、

前記第一の光ディスクに対する情報の記録再生時と前記第二の光ディスクに対する情報の記録再生時とで、使用される光の波長が異なっており、

前記カップリングレンズは、少なくとも一面に回折構造を有しており、前記第一の光ディスクに対応する波長の光が入射した場合には球面収差を有した発散光が射出され、前記第二の光ディスクに対応する波長の光が入射した場合には略無収差の光束が射出されることを特徴とする光ピックアップ光学系。

【請求項 9】 請求項 1 から請求項 8 のいずれかに記載の光ピックアップ光学系において、

前記第二の光ディスクに対する情報の記録再生時において、前記カップリングレンズから射出される光束の波面がほぼ平面であることを特徴とする光ピックアップ光学系。

【請求項 10】 請求項 9 に記載の光ピックアップ光学系において、

前記第二の光ディスクに対する情報の記録再生時において、前記第二の光ディスクに対する情報の記録再生時の前記対物レンズ単独の倍率  $M_{OBL2}$  が以下の条件 (4)、

$$-0.01 < M_{OBL2} < 0.01 \cdots (4)$$

を満たすことを特徴とする光ピックアップ光学系。

【請求項 11】 請求項 1 から請求項 10 のいずれかに記載の光ピックアップ光学系において、

前記対物レンズは、前記第一の光ディスク以外の所定の光ディスクに対する情報の記録再生時において、入射光束が該対物レンズの光軸に対して傾いた場合に、コマ収差が発生しないように構成されていることを特徴とする光ピックアップ光学系。

【請求項 12】 請求項 11 に記載の光ピックアップ光学系において、

前記所定の光ディスクは、情報の記録再生に必要なとなる像側 NA が最も大きい光ディスクであることを特徴とする光ピックアップ用光学系。

【請求項 13】 請求項 1 から請求項 12 のいずれかに記載の光ピックアッ

プ光学系は、前記第一の光ディスクに対して情報の記録再生を行う時において、  
前記対物レンズは、前記第一の光ディスクに対する情報の記録再生時における前記対物レンズ単独の倍率の絶対値が、該対物レンズを前記第一の光ディスクと組み合わせた状態で前記第一の光ディスクに対応する波長の無収差の発散光を入射させた場合に前記対物レンズおよび前記第一の光ディスクの保護層で発生する球面収差が最も 0 に近くなるときの倍率の絶対値よりも、大きくなるように構成され、

前記カップリングレンズは、透過した光束の波面が光軸から離れるにつれて遅れるように構成されていることを特徴とする光ピックアップ用光学系。

【請求項 14】 請求項 13 に記載の光ピックアップ光学系において、

前記対物レンズは、前記第一の光ディスクに対する情報の記録再生時の前記対物レンズの単独の倍率を  $M_{OBL1}$ 、該対物レンズを前記第一の光ディスクと組み合わせた状態で前記第一の光ディスクに対応する波長の無収差の発散光を入射させた場合に前記対物レンズおよび前記第一の光ディスクの保護層で発生する球面収差が最も 0 に近くなるときの倍率を  $M_{REF}$  とすると、以下の条件 (5)、  
 $1. 0 < M_{OBL1} / M_{REF} < 1.2 \dots (5)$   
を満たすことを特徴とする光ピックアップ光学系。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

この発明は、保護層の厚さの異なる複数種類の光ディスクに対するデータの記録・再生を行う光ディスク装置に用いられる光ピックアップ光学系に関する。

【0002】

【従来の技術】

光ディスクには保護層厚の異なる複数の規格が存在する。例えば保護層厚 1.2 mm の CD (コンパクトディスク) や CD-R (CD-レコーダブル) と、保護層厚 0.6 mm の DVD (デジタルバーサタイルディスク) はその好例である。

【0003】

CDやCD-RとDVDは、ディスク全体のサイズや厚さが同一であるため、本来、同一の光ピックアップ装置で情報の記録再生できることが望ましい。しかし、規格ごとにディスク保護層厚が異なるために該保護層で発生する球面収差の量が異なる。そのため、実際には複数の規格の光ディスクに対して完全同一の光学系、特に同一の対物レンズを用いて記録や再生を行うことは容易ではない。そこで従来、両ディスクに互換性を持つ光ピックアップ光学系として、多くの構成が提案されている。

#### 【0004】

例えば特開2000-81566号公報には、光ピックアップ装置において、CD（CD-R）とDVDに対する情報の記録再生に必要とされる光の波長が異なることから複数の波長の光源が用意されていることを利用し、回折構造を対物レンズ表面に設けて波長による回折作用の差でディスク保護層厚の差による球面収差を補正した構成が提案されている。上記のような回折構造を備える対物レンズは樹脂材料でなければ製造が困難となる。しかし樹脂では温度変化に対して性能変化が大きい、つまり温度特性が良好ではないため環境変化に対する安定性が問題となる。そこで、上記公報に例示されるような装置の構成に、該対物レンズの温度特性も回折作用を利用して補正する手法を採り入れた構成（例えば、特開平11-337818号公報参照）が、現在のCD（CD-R）とDVDに対して互換性を有する光ピックアップ光学系における主流となっている。

#### 【0005】

しかし、上記構成は、ディスク保護層厚の厚いCD（CD-R）を使用したときにおける対物レンズからディスク表面までの距離（以下、作動距離という）がディスク保護層厚の薄いDVD使用時に比べて短いという欠点がある。そのため、CD（CD-R）使用時に最低限必要な作動距離を確保しようとするするとDVD使用時には必要以上の作動距離となってしまう、光ピックアップ装置を小型化することができない。

#### 【0006】

このことは、近年多用されるノートタイプパソコン用の光ディスクドライブ等といった小型化の要求が厳しい装置では極めて重要な問題となる。なお、光ピッ



クアップ光学系の小型化を実現するために、CD (CD-R) 使用時の作動距離を犠牲にすると、対物レンズとCD (CD-R) の接触による傷の発生や故障などの問題が発生してしまう。このような問題を解決する手段として、特許文献1や特許文献2に例示される光学系がある。

【0007】

【特許文献1】

特開平9-43510号公報

【特許文献2】

特開2000-338395号公報

【0008】

特許文献1には対物レンズで発生する球面収差の物体距離依存性を利用した光学系が提案されている。具体的には、DVD使用時において対物レンズに平行光を入射させると、系全体として球面収差が補正される構成にする。また、CD (CD-R) 使用時では対物レンズには発散光が入射する構成にする。発散光を対物レンズに入射させると、対物レンズで発生する球面収差はDVD使用時よりも補正不足となり、CDのディスク保護層により補正過剰になった球面収差と相殺される。これにより、CD使用時であっても系全体として球面収差が補正される。この際、CDの作動距離はCD、DVDとも平行光（あるいは同じ物体距離の光）を入射させた場合に比べて伸びるため、CDの作動距離が小さくなりすぎるという問題が緩和される。

【0009】

特許文献1の構成では、CD (CD-R) とDVDのどちらを使用したときも球面収差は補正されている。しかし、対物レンズに平行光を入射させて使用する場合に比べて、軸外で発生するコマ収差は大きくなる。従って、組み立て誤差やトラッキングのために対物レンズを光軸に略直交する面内で横ずれ（以下、対物レンズシフトという）させた場合に発生するコマ収差の量が大きくなってしまう。再生専用の光ピックアップ光学系においては、情報再生時に必要とされる像側での開口数 (Numerical Aperture; NA) が比較的小さいため、該コマ収差の量は許容範囲であるとして特許文献1の構成を使用することも

可能である。しかし、必要とする像側NAが大きく収差に対する許容が小さい情報記録用途の光ピックアップ光学系には特許文献1の構成は適切ではない。

#### 【0010】

また特許文献2では、有限の物体距離で使用するCDに対する情報記録再生用の光学系におけるカップリングレンズを以下のように設計している。すなわち、対物レンズシフトをしていないときの光束透過範囲（中央部分）は無収差で、対物レンズシフトしたときの光束透過範囲（周辺部分）は球面収差を発生させるようにカップリングレンズを設計する。そして、発生した球面収差を用いて、対物レンズシフトに伴って対物レンズおよびディスクの保護層で発生するコマ収差の一部を相殺する。しかし、特許文献2に記載のカップリングレンズは、製造および収差の検査が困難である。さらに点对称に発生するコマ収差波面のうち片側しか補正できないため十分なコマ収差の補正効果が得られず、高次のコマ収差が残存するといった問題もある。

#### 【0011】

また、一般にカップリングレンズを保持するためのレンズ枠は、該カップリングレンズの外径よりも若干大きめに加工される。従って、光学系を組み立てる際にカップリングレンズが光軸に略直交する面内で横ずれ（以下、カップリングレンズの偏心という）した状態で固定されるおそれがある。偏心状態にあるカップリングレンズを使用すると、コマ収差が発生するため、光ディスクの記録面において情報の記録再生に好適なスポットを形成することができなくなるといった問題がある。

#### 【0012】

##### 【発明が解決しようとする課題】

そこで本発明は上記の事情に鑑み、規格の異なる複数の光ディスクに互換性を有する光ピックアップ光学系において、ディスク保護層厚が相対的に厚いディスクに対して情報を記録再生する場合にも十分長い作動距離を確保できると共に、対物レンズシフトをしたりカップリングレンズが偏心したりする場合であっても良好な収差特性を維持する光ピックアップ光学系を提供することを目的とする。

#### 【0013】

**【課題を解決するための手段】**

上記課題を解決するため、請求項1に記載の光ピックアップ光学系は、最もディスク保護層厚の厚い第一の光ディスクと、該第一の光ディスクよりも相対的にディスク保護層厚の薄い第二の光ディスクと、の少なくとも2種類の保護層厚の光ディスクに対して記録再生可能な光ピックアップ光学系であって、各光ディスクに対応する複数の光源と、各光源から照射される光束の光路上に配設され、該光路において、光源側に位置する第一面の曲率半径 $R_a$ および光ディスク側に位置する第二面の曲率半径 $R_b$ が以下の条件(1)、

$$1. \quad 0 < (R_a + R_b) / (R_a - R_b) < 15.0 \cdots (1)$$

を満足し、光ディスク側に凸であるメニスカス形状のカップリングレンズと、各光ディスクに対して共通に用いられる対物レンズと、を有し、少なくとも、第一の光ディスクに対して情報の記録再生を行う時において、以下のように構成されることを特徴とする。すなわち、第一の光ディスクに対応する光源から照射され、カップリングレンズを介して対物レンズに入射する光束は、球面収差を有した発散光であり、系全体の球面収差は、該発散光の持つ球面収差と、対物レンズおよびディスク保護層で発生する球面収差とによって補正され、トラッキングのために対物レンズシフトした際の系全体のコマ収差は、カップリングレンズから射出される発散光の持つ横ずれした球面収差に起因するコマ収差相当成分と、対物レンズおよびディスク保護層で発生するコマ収差成分とが相殺されることにより補正される。

**【0014】**

上記条件(1)は、カップリングレンズの形状に関する条件である。条件(1)を満足するカップリングレンズを使用することにより、組み付け誤差等によって該カップリングレンズが偏心したことにより該カップリングレンズで発生するコマ収差と、該偏心によって対物レンズに軸外光が入射することに起因して発生するコマ収差とが打ち消される。これにより、カップリングレンズの偏心による収差特性の劣化を回避することができる。なお、条件(1)の値が上限以上になると、カップリングレンズが偏心してしまったことにより発生するコマ収差は低減できるが、非点収差が許容できないくらいに大きく発生してしまうため好まし

くない。また、条件（１）において下限以下の値を採ると、カップリングレンズが偏心してしまったことにより発生するコマ収差を補正する効果が低減されてしまう。

#### 【0015】

また、このように請求項１に記載の発明によれば、対物レンズシフトした状態で保護層の厚い第一の光ディスクに対して情報の記録再生を行う場合に、カップリングレンズから射出される発散光は横ずれした球面収差を持つ。横ずれした球面収差に含まれるコマ収差成分は、対物レンズと保護層で発生するコマ収差と逆向きであるため両者は相殺される。これにより、対物レンズシフトの際のコマ収差の発生が抑えられる。また、第一の光ディスクに対しては発散光を使用するため、十分に長い作動距離を確保することができる。なお、第一の光ディスクとは例えばＣＤやＣＤ－Ｒが該当する。また、第二の光ディスクとは例えばＤＶＤが該当する。

#### 【0016】

ここで、対物レンズシフトしたときに発生するコマ収差を打ち消すために、対物レンズおよび第一の光ディスクの保護層により発生する球面収差を補正不足の状態にする必要がある。そのためには、第一の光ディスクに対する情報の記録再生時の対物レンズの単独の倍率 $M_{OBL1}$ の絶対値を、該対物レンズを第一の光ディスクと組み合わせた状態で第一の光ディスクに対応する波長の無収差の発散光を入射させた場合に対物レンズおよび第一の光ディスクの保護層で発生する球面収差が最も０に近くなる時の倍率 $M_{REF}$ の絶対値よりも大きく設計することが望ましい。ただし、倍率 $M_{OBL1}$ が倍率 $M_{REF}$ よりも大きすぎると、カップリングレンズが偏心することにより対物レンズで発生するコマ収差も大きくなってしまう。

#### 【0017】

対物レンズでのコマ収差が大きくなると、該収差を打ち消すためにカップリングレンズの曲率半径を一層きつくしなければならない。そこで、請求項２に記載の発明によれば、さらに以下の条件（２）、

$$0.15 < (-R_b / f) \times (M_{OBL1} / M_{REF})^4 < 0.55 \dots$$

(2)

を満足することが望ましい。但し、 $f$  は、カップリングレンズの焦点距離を表す。条件 (2) において上限以上の値を採ると、カップリングレンズの偏心により発生するコマ収差の補正効果が低減されてしまう。また、条件 (2) において下限以下の値を採ると、カップリングレンズの偏心により発生するコマ収差の補正効果は得られるが、非点収差が大きく発生してしまい好ましくない。

#### 【0018】

対物レンズシフトの際にカップリングレンズから射出される光束の持つ横ずれした球面収差に起因するコマ収差成分を、対物レンズおよびディスク保護層で発生するコマ収差成分に対して逆向きに発生させるためには、カップリングレンズから射出される発散光が、該カップリングレンズの中心軸から離れるにつれて波面が遅れるような球面収差を有することが望ましい (請求項 3)。これにより二つのコマ収差成分は相殺され、良好な収差特性が得られる。

#### 【0019】

また、請求項 4 に記載の発明によれば、第一の光ディスクに対する情報の記録再生時に使用される光束が最も発散度の大きい発散光とするとよい。これにより、第一の光ディスクに対して情報の記録再生をする際により十分長い作動距離を確保することができる。

#### 【0020】

第一の光ディスクに対する情報の記録再生時に使用される光束の発散度としては、第一の光ディスクに対する情報の記録再生時の前記対物レンズ単独の倍率  $M_{OBL1}$  が以下の条件 (3) を満たすように構成するのが好ましい (請求項 5)。

$$-0.15 < M_{OBL1} < -0.03 \cdots (3)$$

条件 (3) における下限を下回ると、第一の光ディスクに対する情報の記録再生時に必要な像側 NA を確保するための対物レンズの有効径が大きくなりすぎて、対物レンズが大型化してしまう。また、上限を上回ると第一の光ディスクと第二の光ディスクとで情報の記録再生時の作動距離の差を抑える効果が十分に得られない。

## 【0021】

さらに、第一の光ディスクと第二の光ディスクに対して、異なるカップリングレンズを使用しても良い（請求項6）。また各ディスクに対する共通の光路に単一のカップリングレンズを配設し、共通して使用するような構成を採ることもできる（請求項7）。

## 【0022】

なお、異なるカップリングレンズを使用する構成には、カップリングレンズの機能を2以上の素子に分割し、一部を第一の光ディスク（あるいは第二の光ディスク）のみに対応する光路中に配設し、一部は共通の光路中に配設するような構成も含まれる。具体的には、第一の光ディスクのみに対応する光路中に所定の球面収差を付加するような素子を配設し、第一の光ディスクおよび第二の光ディスクの共通の光路中に光束の発散度を変換する素子を配設するような構成が考えられる。

## 【0023】

第一の光ディスクおよび第二の光ディスクに対して同一のカップリングレンズを使用する場合、第一の光ディスクに対して所望の球面収差を発生させるような設計を行うと第二の光ディスクに対しても球面収差が発生してしまう場合がある。そこで、情報の記録再生時に使用される光の波長が第一の光ディスクおよび第二の光ディスクで異なるように構成する。そして、カップリングレンズは、少なくとも一面に回折構造を有しており、第一の光ディスクに対応する波長の光が入射した場合には球面収差を有した発散光が射出され、第一の光ディスクとは異なる保護層厚を持つ第二の光ディスクに対応する波長の光が入射した場合には略無収差の光束が射出されるよう構成されていると良い（請求項8）。

## 【0024】

また、第二の光ディスクに対する情報の記録再生時では、作動距離が第一の光ディスクに比べて相対的に長くなる。従って、カップリングレンズから射出される光束を発散光とする必要がない。そこでこのような場合、請求項7に記載の発明によれば、該光束を平面波、つまり平行光とすることにより、第二の光ディスクに対する情報の記録再生時に対物レンズシフトに対してコマ収差や非点収差の

発生を避けることができる（請求項 9）。具体的には第二の光ディスクに対する情報の記録再生時において、前記第二の光ディスクに対する情報の記録再生時の前記対物レンズ単独の倍率  $M_{OBL2}$  が以下の条件（4）、

$$-0.01 < M_{OBL2} < 0.01 \cdots (4)$$

を満たすように構成する（請求項 10）。倍率  $M_{OBL2}$  が条件（4）の範囲内であれば、発生するコマ収差や非点収差の量が十分抑えられる。

#### 【0025】

上記対物レンズは、第一の光ディスク以外の所定の光ディスクに対する情報の記録再生時において、入射する光束が該対物レンズの光軸に対して傾いた場合にコマ収差が発生しないように構成されていることが望ましい（請求項 11）。これにより、所定の光ディスクに対応する光学系においては光源から照射される光束の光路途中に配置される光路折り返しミラーの角度誤差などにより対物レンズに入射する光束の角度に誤差が生じててもコマ収差が発生せず組み立て誤差の許容を大きくとることができる。

#### 【0026】

より具体的には、コマ収差などに対する許容量が小さくなってしまう、情報の記録再生に必要な像側 NA が最も大きい光ディスクを上記所定の光ディスクとして設計することができる（請求項 12）。

#### 【0027】

別の観点からみると、上記の各発明において、第一の光ディスクに対して情報の記録再生を行う時において、対物レンズは、第一の光ディスクに対する情報の記録再生時における対物レンズ単独の倍率の絶対値が、該対物レンズを第一の光ディスクと組み合わせた状態で第一の光ディスクに対応する波長の無収差の発散光を入射させた場合に対物レンズおよび保護層で発生する球面収差が最も 0 に近くなるときの倍率の絶対値よりも、大きくなるように構成され、かつカップリングレンズは、透過した光束の波面が光軸から離れるにつれて遅れるように構成されていることを特徴とする（請求項 13）。すなわち、第一の光ディスクに対する情報の記録再生時は、より発散度の大きな光束が対物レンズに入射することを特徴とする。

## 【0028】

請求項13に記載の発明によれば、該対物レンズに起因する球面収差は補正不足（レンズ中心軸から離れるにつれて波面が進む状態）となる。そこで、カップリングレンズからの射出光が光軸から離れるにつれて波面が遅れる状態にすることにより該球面収差を打ち消している。このように構成することにより、対物レンズシフトの際にカップリングレンズから射出される光束の持つ横ずれした球面収差に起因するコマ収差成分と、対物レンズおよびディスク保護層で発生するコマ収差成分とが互いに逆向きに発生して相殺される。さらには第一の光ディスクに対する記録再生時における作動距離をより長くする効果が得られる。

## 【0029】

上述したように、倍率 $M_{OBL1}$ は倍率 $M_{REF}$ よりその絶対値を大きくすることが好ましい。しかし、倍率 $M_{OBL1}$ を倍率 $M_{REF}$ よりも大きくしすぎると、対物レンズで発生する球面収差が大きくなってしまう。つまり、カップリングレンズの偏心時に対物レンズで発生するコマ収差が大きくなり、偏心した該カップリングレンズで発生するコマ収差によって十分に打ち消すことができなくなるおそれがある。そこで、請求項14に記載の発明によれば、以下の条件（5）

、

$$1. \quad 0 < M_{OBL1} / M_{REF} < 1.2 \cdots (5)$$

を満たすように対物レンズを構成することが望ましい。条件（5）の上限以上の値を採ると、カップリングレンズの偏心により発生するコマ収差を十分に補正することができなくなる。また、条件（5）の下限以下の値を採ると、上記のとおり、カップリングレンズの偏心時に対物レンズで発生するコマ収差が大きくなりすぎてしまう。

## 【0030】

## 【発明の実施の形態】

以下、この発明に係る光ピックアップ光学系の好適な実施形態を4つ説明する。以下に詳説する各実施形態の光ピックアップ光学系は、比較的厚い保護層を有する第一の光ディスク（例えば、CDやCD-R）D1と該第一の光ディスクD1よりも薄い保護層を有する第二の光ディスク（例えば、DVDやDVD-R）



D 2 とに対して情報の記録再生が可能な光ピックアップ装置に搭載される。

### 【0031】

図 1 は、第一～第三実施形態の光ピックアップ光学系 100 を表す概略構成図である。図 1 に示すように、光ピックアップ光学系 100 は、第一の光ディスク D 1 に対する情報の記録再生に使用される第一光学系 OP 1、第二の光ディスク D 2 に対する情報の記録再生に使用される第二光学系 OP 2 を有する。第一実施形態における第一光学系 OP 1 は、第一光源 11、第一カップリングレンズ 12、第一光分岐素子 17、第一受光素子 18 を含む。また、第一実施形態における第二光学系 OP 2 は、第二光源 13、第二カップリングレンズ 14、第二光分岐素子 19、第二受光素子 20 を含む。ビームスプリッタ 15、対物レンズ 16 は各光学系 OP 1、OP 2 に共通の部材である。

### 【0032】

第一実施形態の第一光学系 OP 1 の具体的数値構成は表 1 に示される。

### 【0033】

【表 1】

$M_{ALL1}$	-0.1929
$f$	16.14 mm
$M_{REF}$	-0.0725
$M_{OBL1}$	-0.0802
設計波長	780 nm
設計NA	0.51

面番号	r	d	n	$\nu$	備考
0		7.35			第一光源11
1	-4.530	1.20	1.544	55.7	第一カップリングレンズ12
2	-3.250	2.37			
3		4.00	1.516	64.2	ビームスプリッタ15
4		5.20			
5 ( $h < 1.30$ )	1.464	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(内側領域)
5 ( $h \geq 1.30$ )	1.497	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(外側領域)
6	-6.000	0.99			
7		1.20	1.585	29.9	第一光ディスクD1(保護層)
8		-			第一光ディスクD1(記録面)

### 【0034】

表 1 中、 $M_{ALL1}$  は第一光学系 OP 1 全系の倍率を表す。 $f$  は第一カップリングレンズ 12 の焦点距離を表す。 $M_{REF}$  は入射する光束が無収差の発散光である場合に第一の光ディスク D 1 の記録面上で発生する球面収差（対物レンズ及

び光ディスク D1 の保護層で発生する球面収差) が最も 0 に近くなる倍率を表す。M O B L 1 は第一光学系 O P 1 の対物レンズ 16 の倍率を表す。設計波長とは、情報の記録再生に用いられる光ディスクに最も適した波長のことである。設計 N A は像側の開口数である。また表 1 中の備考は各面番号が示す光学部材を表す。r はレンズ各面の曲率半径 (単位: mm)、d はレンズ厚またはレンズ間隔 (単位: mm)、n は d 線 (588 nm) での屈折率、 $\nu$  は d 線でのアッペ数である。以下の各表においても同様である。

### 【0035】

表 1 中、第一カップリングレンズ 12 の第二面 12 b (面番号 2) および対物レンズ 16 の第一面 (面番号 5) と第二面 (面番号 6) は非球面である。以下の各実施形態においても同様である。各非球面の形状は光軸からの高さが h となる非球面上の座標点の光軸上での接平面からの距離 (サグ量) を  $X(h)$ 、非球面の光軸上での曲率 ( $1/r$ ) を C、円錐係数を K、4 次、6 次、8 次、10 次、12 次の非球面係数を  $A_4$ ,  $A_6$ ,  $A_8$ ,  $A_{10}$ ,  $A_{12}$  として、以下の式で表される。

### 【数 1】

$$X(h) = \frac{Ch^2}{1 + \sqrt{1 - (K+1)C^2h^2}} + A_4h^4 + A_6h^6 + A_8h^8 + A_{10}h^{10} + A_{12}h^{12}$$

### 【0036】

第一光学系 O P 1 における各非球面を規定する円錐係数と非球面係数は、表 2 に示される。なお、表 1 や表 2 に示すように対物レンズ 16 の第一面 (面番号 5) は、レンズの内側領域 ( $h < 1.30$ ) と外側領域 ( $h \geq 1.30$ ) とによって曲率半径 r や非球面の形状が異なっている。対物レンズ 16 の第一面の内側領域は連続面であり、外側領域には回折構造が設けられている。なお、表 2 における表記 E は、10 を基数、E の右の数字を指数とする累乗を表している。以下に示す各表においても同様である。

### 【0037】

【表 2】

面番号	非球面係数					
	$\kappa$	A4	A6	A8	A10	A12
2	0.0000	1.6000E-03	5.0000E-04	3.5000E-04	0.0000E+00	0.0000E+00
5 ( $h < 1.30$ )	-0.5000	-6.4900E-04	9.6020E-04	-8.3440E-04	5.9340E-04	-2.9380E-04
5 ( $h \geq 1.30$ )	-0.5000	1.1767E-02	-3.1890E-03	3.0700E-04	-6.0900E-05	-1.8560E-04
6	0.0000	3.4870E-02	-5.6500E-03	-4.9590E-03	2.5000E-03	-3.7200E-04

【0038】

さらに、対物レンズ 16 の第一面（面番号 5）の外側領域に形成された回折構造は、以下の光路差関数  $\phi(h)$  により表される。

【数 2】

$$\phi(h) = (P_2 h^2 + P_4 h^4 + P_6 h^6 + \dots) \times n \times \lambda$$

光路差関数  $\phi(h)$  は、回折面上での光軸からの高さ  $h$  の点において、回折構造により回折されなかった場合の仮想の光線と、回折構造により回折された光線との光路長差を示す。 $P_2$ 、 $P_4$ 、 $P_6$ 、…はそれぞれ 2 次、4 次、6 次、…の係数である。該回折構造を規定する光路差関数係数  $P_2$ 、…は、表 3 に示される。 $n$  は回折次数を表す。この発明の各実施形態では  $n = 1$  としている。

【0039】

【表 3】

面番号	光路差関数係数		
	P2	P4	P6
5 ( $h \geq 1.30$ )	-6.2640E+00	9.4800E+00	-3.4100E+00

【0040】

また、第一実施形態の第二光学系 OP2 の具体的数値構成は表 4 に示される。

【0041】

【表 4】

$M_{ALL2}$         -0.1456  
 $f$                 16.00 mm  
 $M_{OBL2}$         0.0000  
 設計波長        650 nm  
 設計NA          0.65

面番号	r	d	n	$\nu$	備考
0		13.93			第二光源13
1	-4.530	1.20	1.544	55.7	第二カップリングレンズ14
2	-3.250	1.00			
3		4.00	1.516	64.2	ビームスプリッタ15
4		5.00			
5 ( $h < 1.30$ )	1.464	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(内側領域)
5 ( $h \geq 1.30$ )	1.497	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(外側領域)
6	-6.000	1.17			
7		0.60	1.585	29.9	第二光ディスクD2(保護層)
8		-			第二光ディスクD2(記録面)

## 【0042】

表4中、倍率 $M_{ALL2}$ は第一光学系OP2全系の倍率を、倍率 $M_{OBL2}$ は第二光学系OP2における対物レンズ16の倍率をそれぞれ表す。以下に説明する他の実施形態においても同様である。表4中、第二カップリングレンズ14の第二面14b(面番号2)は非球面である。第二カップリングレンズ14の第二面14b(面番号2)を規定する円錐係数と非球面係数は、表5に示される。なお、対物レンズ16の各面を規定する係数は上記表2と表3を参照する。

## 【0043】

【表 5】

面番号	非球面係数					
	$\kappa$	A4	A6	A8	A10	A12
2	0.0000	1.5080E-03	1.1360E-04	7.2840E-06	9.5820E-07	0.0000E+00

## 【0044】

第一光源11は、表1に示した設計波長と同一の発振波長を持つ。また第二光源13は、表4に示した設計波長と同一の発振波長を持つ。

## 【0045】

第一光源11から発振されたレーザ光束は、第一カップリングレンズ12に入射する。第一カップリングレンズ12から射出されたレーザ光束は、ビームスプ

リッタ 15 で反射して対物レンズ 16 に入射する。

#### 【0046】

第一カップリングレンズ 12 は、該レンズ 12 の光軸から離れるにつれて波面が遅れるような球面収差を有した発散光が射出されるように構成される。図 2 は、カップリングレンズ 12 から射出された光束の波面収差を表す概念図である。カップリングレンズ 12 から射出された光束は発散光であるので、波面は球面波に収差成分が付加された形になるが、図 2 では球面波の成分は除いて収差成分のみを示している。図 2 中、横軸が収差量、縦軸が瞳座標を、それぞれ表す。図 2 中、太い点線に示すように、第一カップリングレンズ 12 を透過した光束は中心軸を基準として対称に波面収差が発生している。なお、図 2 中、対物レンズシフトしない位置（初期位置）の対物レンズ 16 に入射する光束は、瞳座標が約  $\pm 1.0$  の範囲にある。

#### 【0047】

第一カップリングレンズ 12 は、正のパワーを有し第一の光ディスク D1 側に凸であるメニスカスレンズである。具体的には、第一カップリングレンズ 12 は、第一光学系 OP1 の光路を展開したときに第一光源 11 側に位置する面（第一面）の曲率半径を  $R_a$ 、第一の光ディスク D2 側に位置する面（第二面）の曲率半径を  $R_b$  とすると、 $R_a$  と  $R_b$  が以下の条件（1）、

$$1. \quad 0 < (R_a + R_b) / (R_a - R_b) < 15.0 \dots (1)$$

を満たすような形状に構成される。条件（1）を満足するように構成された第一カップリングレンズ 12 を使用することにより、該カップリングレンズ 12 が偏心した場合に生じるコマ収差は該偏心によって対物レンズ 16 で発生するコマ収差によって相殺される。表 1 に示すように第一実施形態の第一カップリングレンズ 12 は、 $(R_a + R_b) / (R_a - R_b)$  が 6.078 であるため、条件（1）を満たす。よって第一実施形態において、たとえ第一カップリングレンズ 12 が偏心していたとしても収差の劣化が良好に抑えられる。

#### 【0048】

また、光ピックアップ光学系 100 において、対物レンズ 16 および第一の光ディスク D1 の保護層により発生する球面収差を補正不足の状態にすると同時に

、対物レンズ16から像までの距離を伸ばして長い作動距離を確保するために、倍率 $M_{OBL1}$ は倍率 $M_{REF}$ よりも絶対値を大きく設定する必要がある。但し、対物レンズ16の倍率 $M_{OBL1}$ を倍率 $M_{REF}$ よりも大きくしすぎると、対物レンズ16で発生する球面収差が大きくなってしまう。このことは、第一カップリングレンズ12が偏心した際に対物レンズ16で発生するコマ収差も大きくなることを意味する。該コマ収差を良好に抑えるためには、第一カップリングレンズ12の曲率半径を大きく設定しなければならない。そこで、倍率 $M_{OBL1}$ を倍率 $M_{REF}$ よりも大きく設定しつつも、第一カップリングレンズ12の偏心によって発生するコマ収差を良好に抑えることができるように、第一カップリングレンズ12の形状および対物レンズ16の倍率は、以下の条件(2)および条件(5)を満たすように構成される。

$$0.15 < (-R_b / f) \times (M_{OBL1} / M_{REF})^4 < 0.55 \dots (2)$$

$$1. 0 < M_{OBL1} / M_{REF} < 1.2 \dots (5)$$

【0049】

第一実施形態の第一光学系OP1は、表1に示すように $(-R_b / f) \times (M_{OBL1} / M_{REF})^4$ が0.301であるため、条件(2)も満たす。同様に表1より $M_{OBL1} / M_{REF}$ が1.11であるため、条件(5)も満たす。

【0050】

図3に、第一光学系OP1において第一カップリングレンズ12の偏心に対する諸収差の発生量を示す。横軸は第一カップリングレンズ12が偏心した量(シフト量)、縦軸は諸収差の発生量である。図3からわかるように、第一カップリングレンズ12が偏心した場合に、第一光学系OP1全体として発生するコマ収差は高次成分まで含めてほとんど発生していない。例えば、第一カップリングレンズ12が0.10mmシフトしても発生するコマ収差は $0.10 \lambda \text{ rms}$ 内に収まっている。つまり条件(1)、(2)、(5)を満たすように構成された第一実施形態の第一光学系OP1は、第一カップリングレンズ12が偏心したとしても、各レンズ12、16で発生するコマ収差を良好に補正することができる。

【0051】

第一カップリングレンズ 12 から射出されて図 2 に示すような波面収差を有する発散光は、初期位置の対物レンズ 16 を透過すると、第一の光ディスク D1 の記録面上で集光する。ここで、第一光学系 OP1 は、第一カップリングレンズ 12 から射出される発散光が有する球面収差を対物レンズ 16 と第一の光ディスク D1 の保護層によって発生する球面収差で打ち消すことができるように設計されている。また、上記のように第一カップリングレンズ 12 の偏心によるコマ収差も良好に補正されている。従って、発散光は、第一の光ディスク D1 の記録面上において良好なスポットを形成する。

#### 【0052】

図 4 は、第一カップリングレンズ 12 の球面収差図である。横軸は発散光の虚像における球面収差の量（単位：mm）を示し、縦軸は第一カップリングレンズの第二面 12b での光線の入射高さ（単位：mm）を示している。図 4 に示すように第一カップリングレンズ 12 の球面収差は補正過剰の状態になっている。なお、図 4 をはじめ後述の各実施形態で示すカップリングレンズの球面収差図では、該レンズの第二面 12b の有効径  $h$  よりも外側にあるレンズ最大径（1.80 mm）まで示している。図 4 に示す第一カップリングレンズ 12 の第二面 12b での有効径  $h$  は 1.07 である。

#### 【0053】

対物レンズ 16 は、条件（5）を満たすように構成されるため、倍率  $M_{REF}$  よりも倍率  $M_{OBL1}$  の絶対値は大きい状態にある。つまり、対物レンズ 16 および第一の光ディスク D1 の保護層により発生する球面収差が補正不足の状態にある。図 5 は、第一光学系 OP1 全体としての球面収差図である。図 4 と図 5 に示すように、第一カップリングレンズ 12 の持つ球面収差は対物レンズ 16 および第一の光ディスク D1 の保護層により発生する球面収差によって打ち消されるため、系全体としては球面収差が良好に抑えられている。

#### 【0054】

第一の光ディスク D1 の記録面で反射した光束は、入射時の光路と同一の光路を経て第一光分岐素子 17 に入射する。第一光分岐素子 17 は回折構造を有している。従って、第一光分岐素子 17 に入射した記録面からの戻り光は、第一光源

11から対物レンズ16に向かう光束の光路から分岐され、第一受光素子18に入射する。第一受光素子18は、入射した光束を電気信号に変換し、図示しない所定の信号処理回路に送信する。該信号処理回路では、第一受光素子18から送信された電気信号に基づいて再生信号、フォーカスエラー信号、トラッキングエラー信号等を適宜生成する。

#### 【0055】

また、第二光源13から発振されたレーザ光束は、第二カップリングレンズ14によって平行光束に変換された後、ビームスプリッタ15を介して対物レンズ16に入射する。すなわち、第二カップリングレンズ14はコリメートレンズである。なお、第二カップリングレンズ14は、透過する光束が無収差となるように構成される。第二カップリングレンズ14から射出された無収差の平行光束は、初期位置の対物レンズ16を透過すると、第二の光ディスクD2の記録面上で集光し、良好なスポットを形成する。

#### 【0056】

第二光学系OP2は、第二カップリングレンズ14と初期位置の対物レンズ16との関係において、第二カップリングレンズ14から射出された無収差の平行光束が第二の光ディスクD2の記録面上に良好なスポットを形成するように球面収差が補正されている。

#### 【0057】

ここで、第二カップリングレンズ14から射出された平行光束は、対物レンズ16に向かう光路中に設けられた図示しない折り返しミラー等の取り付け誤差等によって、対物レンズ16の光軸に対して傾いて入射してしまうおそれがある。そこで、対物レンズ16は、第二カップリングレンズ14から射出された平行光束が対物レンズ16の光軸に対して傾いて入射した場合であっても良好なスポットが形成されるように、コマ収差の発生を抑えた設計がなされている。

#### 【0058】

第二の光ディスクD2の記録面で反射した光束は、入射時の光路と同一の光路を戻る。そして戻り光は、第二光分岐素子19を介して受光素子20に受光される。第二光分岐素子19や第二受光素子20の作用は、上記の第一光分岐素子1



7、第一受光素子 18 と略同一であるため、ここでの説明は省略する。

#### 【0059】

上述した構成において、対物レンズ 16 がトラッキング等を行うためにシフトした場合、情報の記録再生は以下のようにして行われる。

#### 【0060】

対物レンズシフトすると、対物レンズ 16 からみた第一カップリングレンズ 12 による第一光源 11 の像は対物レンズ 16 の光軸からずれた位置にある。つまり、対物レンズ 16 に入射する発散光は軸外光となる。そのため、対物レンズ 16 と第一の光ディスク D1 の保護層とによってコマ収差が発生することになる。そこで、該コマ収差を良好に補正する必要がある。本実施形態の光ピックアップ光学系 100 では、以下のようにして該コマ収差を良好に抑えている。

#### 【0061】

対物レンズシフトすると、対物レンズ 16 には、第一カップリングレンズ 12 において中心軸からずれた位置を透過する光束が入射する。例えば、図 2 に示す収差図において瞳座標が約  $+1.2 \sim -0.8$  の範囲にある光束が、シフトした対物レンズ 16 に入射する。そのため、対物レンズシフト時に情報の記録再生に使用される発散光は、細い実線で示すような横ずれした収差を有する。

#### 【0062】

上記の横ずれした収差は、図 6 に示すように主としてコマ収差成分（一点鎖線）と球面収差成分（二点鎖線）とに分解することができる。ここで、図 2 に示すように第一カップリングレンズ 12 によって発生する球面収差は、中心軸から離れるにつれ波面が遅くなる収差である。そのため、上記コマ収差成分および球面収差成分は、対物レンズ 16 と第一の光ディスク D1 の保護層とに起因して発生するコマ収差や球面収差と逆向きになっている。従って対物レンズシフトした場合であっても、コマ収差、球面収差共に、発散光の横ずれした球面収差の成分によって相殺される。図 7 に、第一光学系 OP1 の対物レンズシフトに対する諸収差の発生量を示す。横軸は対物レンズシフト量、縦軸は諸収差の発生量である。図 7 からわかるように、対物レンズシフトした場合に、第一光学系 OP1 においてコマ収差は高次成分まで含めてほとんど発生していない。つまり第一実施形態

の第一光学系OP1は、対物レンズシフトの影響を受けることなく、第一の光ディスクD1の記録面上に良好なスポットを形成する。

#### 【0063】

なお、図8に従来の光ピックアップ光学系の対物レンズシフトに対する諸収差の発生量を示す。従来の光ピックアップ光学系としては、第一実施形態と同一の対物レンズを使い、CDに対応する光学系（本実施形態での第一光学系OP1）で球面収差の補正されたカップリングレンズを使用したものを想定している。図7と図8を比較すればわかるように、第一実施形態の構成によれば、コマ収差を含め全体の収差が従来例の約半分以下に抑えられている。

#### 【0064】

第二の光ディスクD2に対する情報の記録再生に使用するレーザ光は平行光束であるため、対物レンズシフトすることによって新たな収差が発生することはない。つまり第二の光ディスクD2に対しては、対物レンズシフトしても、上述した対物レンズシフトしていない状態と略同様の状態で情報の記録再生を行うことができる。

#### 【0065】

また、一般に複数種類の光ディスクを単一の対物レンズに対して同一の物体距離に配設して使用する従来の光学系においては、各光ディスクの保護層厚の差によって作動距離に差が生じる。たとえば、第一の光ディスクD1としてCDを、第二の光ディスクD2としてDVDを想定した場合、両者に対する情報の記録再生時における作動距離には、約0.38mmの差がある。

#### 【0066】

第一実施形態の光ピックアップ光学系100では、第一光学系OP1の対物レンズ16の単独の倍率 $M_{OBL1}$ が以下の条件(3)を満たす。

$$-0.15 < m_{OBL1} < -0.03 \cdots (3)$$

倍率 $M_{OBL1}$ が条件(3)を満たすことにより、対物レンズ16を大型化させることなく、第一の光ディスクD1(CD)に対する情報の記録再生時に発散光を使用することができる。また、第二光学系OP2の対物レンズ16の単独の倍率 $M_{OBL2}$ が以下の条件(4)を満たす。

$$-0.01 < m_{OBL2} < 0.01 \dots (4)$$

つまり、第二の光ディスク D2 (DVD) に対する情報の記録再生時には平行光束が使用される。

#### 【0067】

条件 (3)、(4) を共に満たすことにより、作動距離の差は約 0.18 mm となる。よって従来の光学系に比べ、約半分以下にまで差を縮めることができる。つまり、保護層厚の厚い光ディスク使用時にも十分な作動距離を確保することができる。このように本実施形態の光ピックアップ光学系 100 は、より一層の小型化の要求が高いノートパソコン等の光ディスクドライブ用の光ピックアップ装置にも好適といえる。

#### 【0068】

以上のように、第一実施形態の光ピックアップ光学系 100 は、単一の対物レンズでディスク保護層厚の異なる複数種類の光ディスクに対する記録再生を可能とする光学系に関し、第一カップリングレンズ 12 の偏心や対物レンズシフトがあった場合であっても、各ディスクに対する情報の記録再生時に収差の発生を良好に抑えることができる。さらに、該光学系 100 は、各ディスクに対する情報の記録再生時の作動距離の差を小さく抑えることができる。従って、より小型化された光ピックアップ装置に組み込むことができる。

#### 【0069】

次いで、第二実施形態の光ピックアップ光学系について説明する。第二実施形態の第一光学系 OP1 の具体的数値構成は表 6 に、第二光学系 OP2 の具体的数値構成は表 7 に、それぞれ示される。

#### 【0070】

【表 6】

$M_{ALL1}$  -0.1929  
 $f$  16.12 mm  
 $M_{REF}$  -0.0725  
 $M_{OBL1}$  -0.0749  
 設計波長 780 nm  
 設計NA 0.51

面番号	r	d	n	$\nu$	備考
0		8.79			第一光源11
1	-21.120	1.20	1.544	55.7	第一カップリングレンズ12
2	-6.260	0.55			
3		4.00	1.516	64.2	ビームスプリッタ15
4		5.20			
5 ( $h < 1.30$ )	1.464	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(内側領域)
5 ( $h \geq 1.30$ )	1.497	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(外側領域)
6	-6.000	0.98			
7		1.20	1.585	29.9	第一光ディスクD1(保護層)
8		-			第一光ディスクD1(記録面)

【表 7】

$M_{ALL2}$  -0.1456  
 $f$  16.00 mm  
 $M_{OBL2}$  0.0000  
 設計波長 650 nm  
 設計NA 0.65

面番号	r	d	n	$\nu$	備考
0		14.92			第二光源13
1	-21.120	1.20	1.544	55.7	第二カップリングレンズ14
2	-6.260	1.00			
3		4.00	1.516	64.2	ビームスプリッタ15
4		5.00			
5 ( $h < 1.30$ )	1.464	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(内側領域)
5 ( $h \geq 1.30$ )	1.497	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(外側領域)
6	-6.000	1.17			
7		0.60	1.585	29.9	第二光ディスクD2(保護層)
8		-			第二光ディスクD2(記録面)

## 【0071】

第二実施形態の各カップリングレンズ12、14の第二面12b、14bはどちらも非球面である。第一カップリングレンズ12の第二面12bを規定する円錐係数と非球面係数は表8に、第二カップリングレンズ14の第二面14bを規定する円錐係数と非球面係数は表9に、それぞれ示される。なお、第二実施形態の対物レンズ16の各面を規定する係数は上記表2と表3を参照する。

## 【0072】

【表 8】

面番号	非球面係数					
	$\kappa$	A4	A6	A8	A10	A12
2	0.0000	3.0000E-04	1.2000E-05	8.2400E-06	0.0000E+00	0.0000E+00

【表 9】

面番号	非球面係数					
	$\kappa$	A4	A6	A8	A10	A12
2	0.0000	2.1650E-04	4.3700E-06	8.6000E-08	0.0000E+00	0.0000E+00

## 【0073】

第二実施形態の第一光学系OP1は、第一カップリングレンズ12から射出される発散光が有する球面収差を対物レンズ16と第一の光ディスクD1の保護層によって発生する球面収差で打ち消すことができるように設計されている。図9は、第一カップリングレンズ12の球面収差図である。

## 【0074】

表6に示す各数値より、第二実施形態の光ピックアップ光学系100の第一カップリングレンズ12は、 $(Ra + Rb) / (Ra - Rb)$ が1.843、 $(-Rb / f) \times (MOBL1 / MREF)^4$ が0.441、 $MOBL1 / MREF$ が1.03と算出される。従って、第二実施形態の光ピックアップ光学系100は、条件(1)、条件(2)、条件(5)をすべて満足する。図10に、第一光学系OP1において第一カップリングレンズ12の偏心に対する諸収差の発生量を示す。図10からわかるように、第一カップリングレンズ12が偏心した場合に、第一光学系OP1全体として発生するコマ収差は高次成分まで含めてほとんど発生していない。例えば、第一カップリングレンズ12が0.10mmシフトしても発生するコマ収差は0.06λrms内に収まっている。第二実施形態の第一光学系OP1も、第一実施形態と同様に、第一カップリングレンズ12が偏心していても、各レンズ12、16で発生するコマ収差を良好に補正することができる。

## 【0075】

また、条件(5)を満たすことにより、対物レンズ16および第一の光ディス

ク D 1 の保護層により発生する球面収差が補正不足の状態になる。図 11 は、第一光学系 O P 1 全体としての球面収差図である。図 9 と図 11 に示すように、第一カップリングレンズ 12 の持つ球面収差を利用することにより、系全体としては球面収差が良好に抑えられている。

#### 【0076】

さらに第二実施形態の光ピックアップ光学系 100 は、条件 (5) だけでなく、表 6、表 7 より、条件 (3) および条件 (4) も満たす。第二実施形態も第一実施形態と同様に、発散光束、平行光束を適宜使い分けて使用する光ディスクの保護層厚に対応した情報の記録再生を実現している。これにより、各光ディスクに対する情報の記録再生時の作動距離の差を小さく抑え、保護層厚の厚い光ディスク使用時にも十分な作動距離を確保することができる。

#### 【0077】

第二実施形態において、対物レンズ 16 がトラッキング等を行うためにシフトした場合に発生するコマ収差は、上記第一実施形態と同様の構成をもって良好に補正される。つまり、第一カップリングレンズ 12 から射出される発散光の横ずれした収差の各成分を利用して系全体の収差を相殺する。図 12 に、第一光学系 O P 1 の対物レンズシフトに対する収差の発生量を示す。図 12 と図 8 を比較すれば明らかであるが、対物レンズが 0.4 mm シフトした場合に、第一光学系 O P 1 において発生するコマ収差は  $0.08 \lambda \text{ rms}$  以下である。つまり、従来例の構成において発生するコマ収差量よりも、約 20% 低減されている。

#### 【0078】

なお第二光学系 O P 2 については、第一実施形態と同様の構成である。従って、第二の光ディスク D 2 に対しては、対物レンズシフトしても、上述した対物レンズシフトしていない状態と略同様の状態で情報の記録再生を行うことができる。

#### 【0079】

次いで、第三実施形態の光ピックアップ光学系について説明する。第三実施形態の第一光学系 O P 1 の具体的数値構成は表 10 に、第二光学系 O P 2 の具体的数値構成は表 11 に、それぞれ示される。

## 【0080】

【表10】

$M_{ALL1}$  -0.1929  
 $f$  16.09 mm  
 $M_{REF}$  -0.0725  
 $M_{OBL1}$  -0.0749  
 設計波長 780 nm  
 設計NA 0.51

面番号	r	d	n	$\nu$	備考
0		7.39			第一光源11
1	-3.420	1.20	1.544	55.7	第一カップリングレンズ12
2	-2.750	2.26			
3		4.00	1.516	64.2	ビームスプリッタ15
4		5.20			
5 ( $h < 1.30$ )	1.464	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(内側領域)
5 ( $h \geq 1.30$ )	1.497	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(外側領域)
6	-6.000	0.98			
7		1.20	1.585	29.9	第一光ディスクD1(保護層)
8		-			第一光ディスクD1(記録面)

【表11】

$M_{ALL2}$  -0.1462  
 $f$  15.94 mm  
 $M_{OBL2}$  0.0000  
 設計波長 650 nm  
 設計NA 0.65

面番号	r	d	n	$\nu$	備考
0		13.50			第二光源13
1	-3.420	1.20	1.544	55.7	第二カップリングレンズ14
2	-2.750	1.00			
3		4.00	1.516	64.2	ビームスプリッタ15
4		5.00			
5 ( $h < 1.30$ )	1.464	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(内側領域)
5 ( $h \geq 1.30$ )	1.497	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(外側領域)
6	-6.000	1.17			
7		0.60	1.585	29.9	第二光ディスクD2(保護層)
8		-			第二光ディスクD2(記録面)

## 【0081】

第三実施形態の各カップリングレンズ12、14の第二面12b、14bはどちらも非球面である。第一カップリングレンズ12の第二面12bを規定する円錐係数と非球面係数は表12に、第二カップリングレンズ14の第二面14bを規定する円錐係数と非球面係数は表13に、それぞれ示される。なお、第三実施形態の対物レンズ16の各面を規定する係数は上記表2と表3を参照する。

## 【0082】

【表 1 2】

面番号	非球面係数					
	$\kappa$	A4	A6	A8	A10	A12
2	0.0000	1.7000E-03	2.2000E-04	3.5000E-05	0.0000E+00	0.0000E+00

【表 1 3】

面番号	非球面係数					
	$\kappa$	A4	A6	A8	A10	A12
2	0.0000	2.3960E-03	2.5710E-04	1.9130E-05	5.2410E-06	0.0000E+00

## 【0083】

第三実施形態の第一光学系OP1も、上記各実施形態における第一光学系OP1と同様に、第一カップリングレンズ12から射出される発散光が有する球面収差を対物レンズ16と第一の光ディスクD1の保護層によって発生する球面収差で打ち消すことができるように設計されている。図13は、第一カップリングレンズ12の球面収差図である。

## 【0084】

表10に示す各数値より、第三実施形態の光ピックアップ光学系100の第一カップリングレンズ12は、 $(R_a + R_b) / (R_a - R_b)$ が9.209、 $(-R_b / f) \times (MOBL1 / MREF)^4$ が0.194、 $MOBL1 / MREF$ が1.03と算出される。従って、第三実施形態の光ピックアップ光学系100は、条件(1)、条件(2)、条件(5)をすべて満足する。図14に、第一光学系OP1において第一カップリングレンズ12の偏心に対する諸収差の発生量を示す。図14からわかるように、第一カップリングレンズ12が偏心した場合に、第一光学系OP1全体として発生するコマ収差は高次成分まで含めてほとんど発生していない。例えば、第一カップリングレンズ12が0.10mmシフトしても発生するコマ収差は0.04λrms内に収まっている。第三実施形態の第一光学系OP1も、第一や第二実施形態と同様に、第一カップリングレンズ12が偏心していても、各レンズ12、16で発生するコマ収差を良好に補正することができる。

## 【0085】

また、条件(5)を満たすことにより、対物レンズ16および第一の光ディスクD1の保護層により発生する球面収差が補正不足の状態になる。図15は、第



一光学系OP1全体としての球面収差図である。図13と図15に示すように、第一カップリングレンズ12の持つ球面収差を利用することにより、系全体としては球面収差が良好に抑えられている。

#### 【0086】

さらに第三実施形態の光ピックアップ光学系100は、条件(5)だけでなく、表10、表11より、条件(3)および条件(4)も満たす。第三実施形態も第一実施形態と同様に、発散光束、平行光束を適宜使い分けて使用する光ディスクの保護層厚に対応した情報の記録再生を実現している。これにより、各光ディスクに対する情報の記録再生時の作動距離の差を小さく抑え、保護層厚の厚い光ディスク使用時にも十分な作動距離を確保することができる。

#### 【0087】

第三実施形態において、対物レンズ16がトラッキング等を行うためにシフトした場合に発生するコマ収差は、上記第一実施形態と同様の構成をもって良好に補正される。つまり、第一カップリングレンズ12から射出される発散光の横ずれした収差の各成分を利用して系全体の収差を相殺する。図16に、第一光学系OP1の対物レンズシフトに対する収差の発生量を示す。図16と図8を比較すれば明らかであるが、対物レンズが0.4mmシフトした場合に、第一光学系OP1において発生するコマ収差は $0.08\lambda\text{rms}$ 以下である。つまり従来例の構成において発生するコマ収差量よりも、約20%低減されている。

#### 【0088】

なお第二光学系OP2については、第一実施形態と同様の構成である。従って、第二の光ディスクD2に対しては、対物レンズシフトしても、上述した対物レンズシフトしていない状態と略同様の状態で情報の記録再生を行うことができる。

#### 【0089】

次いで、第四実施形態の光ピックアップ光学系について説明する。図17は第四実施形態の光ピックアップ光学系200を表す図である。図17中、図1に示した光ピックアップ光学系100中の部材と同一の部材には同一の符号を付している。光ピックアップ光学系200では、第一および第二カップリングレンズ

12、14の代わりに、光源11、13からの各光束の共通の光路中に第三カップリングレンズ21を設けている。

# 【0090】

第四実施形態の第一光学系OP1の具体的数値構成は表14に、第二光学系OP2の具体的数値構成は表15に、それぞれ示される。

# 【0091】

【表14】

$M_{ALL1}$  -0.1920  
 $f$  16.12 mm  
 $M_{REF}$  -0.0725  
 $M_{OBL1}$  -0.0749  
 設計波長 780 nm  
 設計NA 0.51

面番号	r	d	n	$\nu$	備考
0		4.02			第一光源11
1		4.00	1.516	64.2	ビームスプリッタ15
2		1.50			
3	-6.660	1.20	1.544	55.7	第三カップリングレンズ21
4	-4.000	9.10			
5 ( $h < 1.30$ )	1.464	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(内側領域)
5 ( $h \geq 1.30$ )	1.497	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(外側領域)
6	-6.000	0.98			
7		1.20	1.585	29.9	第一光ディスクD1(保護層)
8		-			第一光ディスクD1(記録面)

【表15】

$M_{ALL2}$  -0.1457  
 $f$  15.99 mm  
 $M_{OBL2}$  0.0000  
 設計波長 650 nm  
 設計NA 0.65

面番号	r	d	n	$\nu$	備考
0		10.16			第二光源13
1		4.00	1.516	64.2	ビームスプリッタ15
2		1.50			
3	-6.660	1.20	1.544	55.7	第三カップリングレンズ21
4	-4.000	8.90			
5 ( $h < 1.30$ )	1.464	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(内側領域)
5 ( $h \geq 1.30$ )	1.497	1.40	1.544	55.7	対物レンズ16(外側領域)
6	-6.000	1.17			
7		0.60	1.585	29.9	第二光ディスクD2(保護層)
8		-			第二光ディスクD2(記録面)

# 【0092】

表14と表15中、第三カップリングレンズ21の第二面21a(面番号4)

は、回折構造を有する非球面である。第三カップリングレンズ 21 は、回折面 21a の作用により、第一光源 11 から発振される光束に対しては、図 2 に示すように光軸から離れるにつれて波面が遅れるような球面収差を付加するとともに、第二光源 13 から発振される光束に対しては、球面収差が補正されるような構造を有する。第三カップリングレンズ 21 の第二面 21a を規定する円錐係数と非球面係数は表 16 に、光路差関数係数は表 17 にそれぞれ示される。なお、対物レンズ 16 は上記の各実施形態と同一の設計がなされているため、該対物レンズ 16 の各面を規定する係数は上記表 2 と表 3 を参照する。

## 【0093】

【表 16】

面番号	非球面係数					
	$\kappa$	A4	A6	A8	A10	A12
4	0.0000	1.8700E-03	7.9100E-05	3.7700E-06	0.0000E+00	0.0000E+00

【表 17】

面番号	光路差関数係数		
	P2	P4	P6
4	0.0000E+00	-8.6000E-01	-2.6000E-02

## 【0094】

第四実施形態において、第一光源 11 は、表 14 に示した設計波長の光に対する第三カップリングレンズ 21 の前側焦点位置よりも第三カップリングレンズ 21 側に配設される。従って、第一光源 11 から発振されて第三カップリングレンズ 21 を透過するレーザ光は発散光束となっている。該発散光束は第三カップリングレンズを透過することにより、所定の収差が付加される。所定の収差とは、図 2 に示すような波面収差である。

## 【0095】

第二光源 13 は、表 15 に示した設計波長の光に対する第三カップリングレンズ 21 の前側焦点位置に配設される。従って、第二光源 13 から発振されて第三カップリングレンズ 21 から射出されるレーザ光は平行光束となっている。すなわち、第三カップリングレンズ 21 は、第二光源 13 から発振されたレーザ光束に対してコリメートレンズとして機能する。また、第三カップリングレンズ 21

の回折面 21a を透過することにより、該平行光束は無収差状態に補正される。

【0096】

第一光源 11 から発振され、第三カップリングレンズ 21 を透過した球面収差を有する発散光は、初期位置の対物レンズ 16 を透過すると、第一の光ディスク D1 の記録面上で集光し、良好なスポットを形成する。すなわち、第一光学系 OP1 は、第三カップリングレンズ 21 から射出される発散光束が有する球面収差を対物レンズ 16 と第一の光ディスク D1 の保護層によって発生する球面収差で打ち消すことができるように設計されている。図 18 は、第三カップリングレンズ 21 の球面収差図である。図 18 に示す第三カップリングレンズ 21 の第二面 21a の有効径 h は 1.19 である。

【0097】

また、第二光源 13 から発振され、第三カップリングレンズ 21 を透過した無収差の平行光束は、初期位置の対物レンズ 16 を透過すると、第二の光ディスク D2 の記録面上で集光し、良好なスポットを形成する。

【0098】

なお、各光ディスク D1、D2 の記録面からの戻り光は、上記の各実施形態と同様に、それぞれ各光分岐素子 17、19 を経て各受光素子 18、20 で受光される。

【0099】

表 14 に示す各数値より、第四実施形態の光ピックアップ光学系 200 の第三カップリングレンズ 21 は、 $(R_a + R_b) / (R_a - R_b)$  が 4.008、 $(-R_b / f) \times (M_{OBL1} / M_{REF})^4$  が 0.282、 $M_{OBL1} / M_{REF}$  が 1.03 と算出される。従って、第四実施形態の光ピックアップ光学系 200 は、条件 (1)、条件 (2)、条件 (5) をすべて満足する。図 19 に、第一光学系 OP1 において第三カップリングレンズ 21 の偏心に対する諸収差の発生量を示す。図 17 からわかるように、第三カップリングレンズ 21 が偏心した場合に、第一光学系 OP1 全体として発生するコマ収差は高次成分まで含めてほとんど発生していない。例えば、第三カップリングレンズ 21 が 0.10 mm シフトしても発生するコマ収差は  $0.06 \lambda \text{ rms}$  内に収まっている。第四実施形態

の第一光学系OP1も、第一乃至第三実施形態と同様に、第三カップリングレンズ21が偏心していても、各レンズ21、16で発生するコマ収差を良好に補正することができる。

#### 【0100】

また、条件(5)を満たすことにより、対物レンズ16および第一の光ディスクD1の保護層により発生する球面収差が補正不足の状態になる。図20は、第一光学系OP1全体としての球面収差図である。図18と図20に示すように、第三カップリングレンズ21の持つ球面収差を利用することにより、系全体としては球面収差が良好に抑えられている。

#### 【0101】

さらに第四実施形態の光ピックアップ光学系200は、条件(5)だけでなく、表14、表15より、条件(3)および条件(4)も満たす。第四実施形態も第一実施形態と同様に、発散光束、平行光束を適宜使い分けて使用する光ディスクの保護層厚に対応した情報の記録再生を実現している。これにより、各光ディスクに対する情報の記録再生時の作動距離の差を小さく抑え、保護層厚の厚い光ディスク使用時にも十分な作動距離を確保することができる。

#### 【0102】

第四実施形態において、対物レンズ16がトラッキング等を行うためにシフトした場合に発生するコマ収差は、上記第一実施形態と同様の構成をもって良好に補正される。つまり、第三カップリングレンズ21から射出される発散光の横ずれした収差の各成分を利用して系全体の収差を相殺する。図21に、第一光学系OP1の対物レンズシフトに対する収差の発生量を示す。図21と図8を比較すれば明らかであるが、対物レンズが0.4mmシフトした場合に、第一光学系OP1において、発生するコマ収差は $0.08\lambda\text{rms}$ 以下である。つまり従来例の構成において発生するコマ収差量よりも、約20%低減されている。

#### 【0103】

以上のように、第四実施形態の光ピックアップ光学系200は、上記の他の実施形態とは異なり、第一光学系OP1と第二光学系OP2におけるカップリングレンズを共通化している。これにより、部品点数の削減や、組み立て等の工数の

削減が実現され、より安価でかつ小型化された光ピックアップ装置を提供することができる。

#### 【0104】

以上、本発明の好適な実施形態を4例説明した。但し、本発明にかかる光ピックアップ光学系は上記4つの実施形態に限定されるものではない。すなわち本発明に係る光ピックアップ光学系は、少なくとも条件(1)、より好ましくは(2)や(5)も満たすように第一カップリングレンズ12の形状を特定すると同時に、対物レンズシフトした場合に第一カップリングレンズ12から射出された発散光の持つ横ずれした球面収差に起因するコマ収差相当成分と、対物レンズ16およびディスク保護層で発生するコマ収差成分とが打ち消されるように各レンズ12、16を設計する。これにより、特にディスク保護層厚が相対的に厚いディスク(第一の光ディスク)に対する情報の記録再生時に、カップリングレンズの偏心や対物レンズシフトによって発生するコマ収差を良好に補正して、第一の光ディスクの記録面上には、情報の記録再生に好適なスポットを形成することができる。

#### 【図面の簡単な説明】

##### 【図1】

本発明の第一から第三実施形態の光ピックアップ光学系を表す概略図である。

##### 【図2】

本発明の第一の光ディスクに対応するカップリングレンズの波面収差を表す概念図である。

##### 【図3】

第一実施形態の第一カップリングレンズの偏心に対する諸収差の発生量を表すグラフである。

##### 【図4】

第一カップリングレンズの球面収差を表す収差図である。

##### 【図5】

第一実施形態の第一光学系全体の球面収差を表す収差図である。

##### 【図6】

本発明の第一の光ディスクに対応するカップリングレンズを透過した発散光束が有する横ずれした収差を各成分に分解した状態を表す概念図である。

【図 7】

第一実施形態の対物レンズシフトに対する諸収差の発生量を表すグラフである。

【図 8】

従来の光ピックアップ光学系の対物レンズシフトに対する諸収差の発生量を表すグラフである。

【図 9】

本発明の第二実施形態の第一カップリングレンズの球面収差図である。

【図 10】

第二実施形態の第一カップリングレンズの偏心に対する諸収差の発生量を表すグラフである。

【図 11】

第二実施形態の第一光学系全体の球面収差を表す収差図である。

【図 12】

第二実施形態の対物レンズシフトに対する諸収差の発生量を表すグラフである。

【図 13】

本発明の第三実施形態の第一カップリングレンズの球面収差図である。

【図 14】

第三実施形態の第一カップリングレンズの偏心に対する諸収差の発生量を表すグラフである。

【図 15】

第三実施形態の第一光学系全体の球面収差を表す収差図である。

【図 16】

第三実施形態の対物レンズシフトに対する諸収差の発生量を表すグラフである。

【図 17】

本発明の第四実施形態の光ピックアップ光学系を表す概略図である。

【図 18】

本発明の第四実施形態の第三カップリングレンズの球面収差図である。

【図 19】

第四実施形態の第三カップリングレンズの偏心に対する諸収差の発生量を表すグラフである。

【図 20】

第四実施形態の第一光学系全体の球面収差を表す収差図である。

【図 21】

第四実施形態の対物レンズシフトに対する諸収差の発生量を表すグラフである。

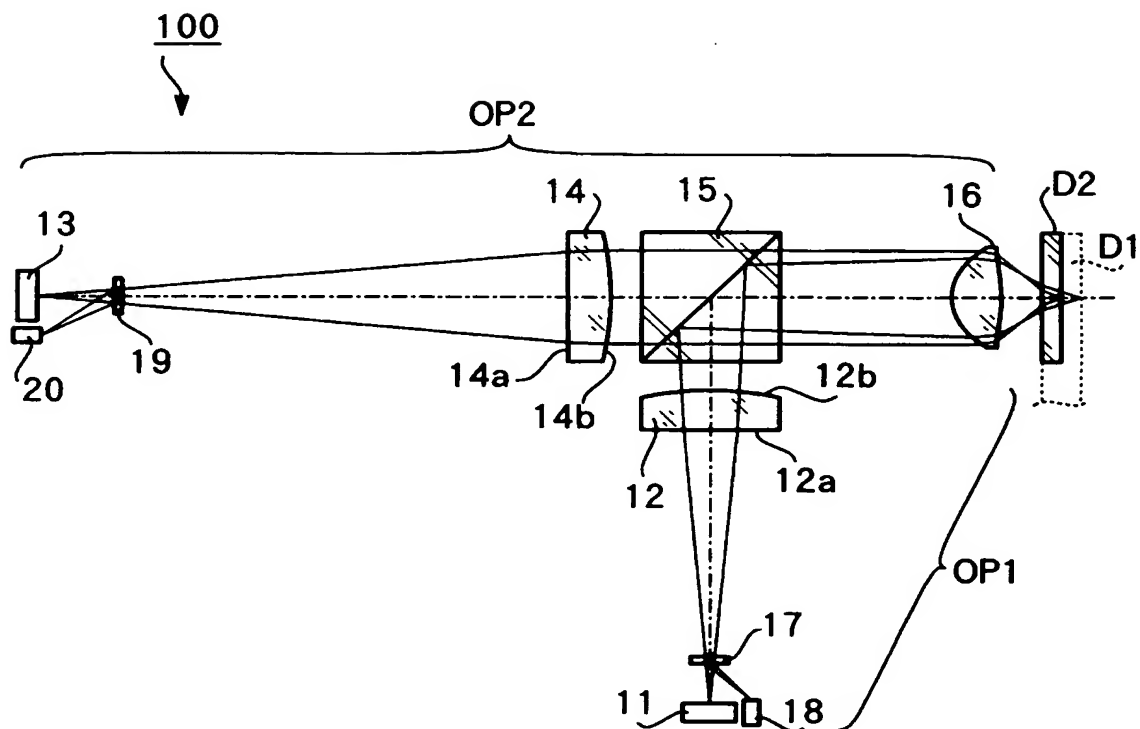
【符号の説明】

- 1 1 第一光源
- 1 2 第一カップリングレンズ
- 1 3 第二光源
- 1 4 第二カップリングレンズ
- 1 6 対物レンズ
- 2 1 第三カップリングレンズ
- D 1 第一の光ディスク
- D 2 第二の光ディスク
- 100、200 光ピックアップ光学系

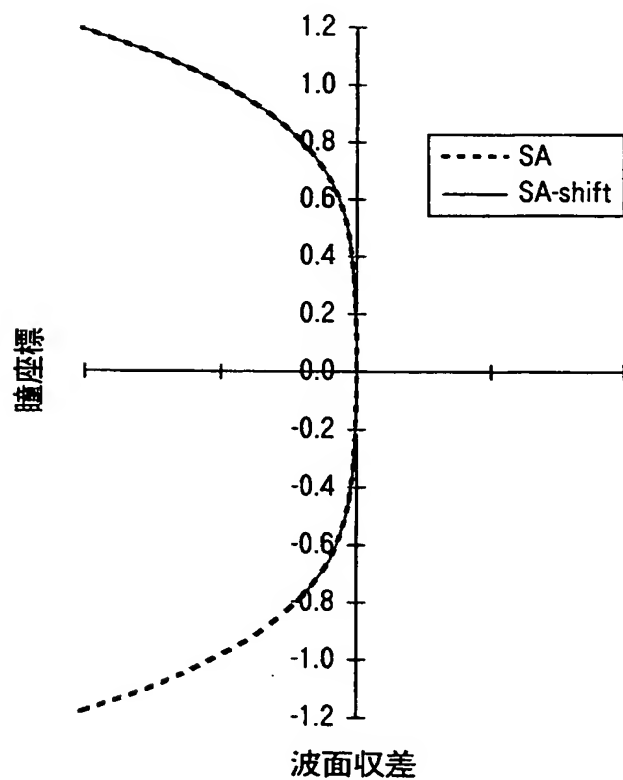


【書類名】 図面

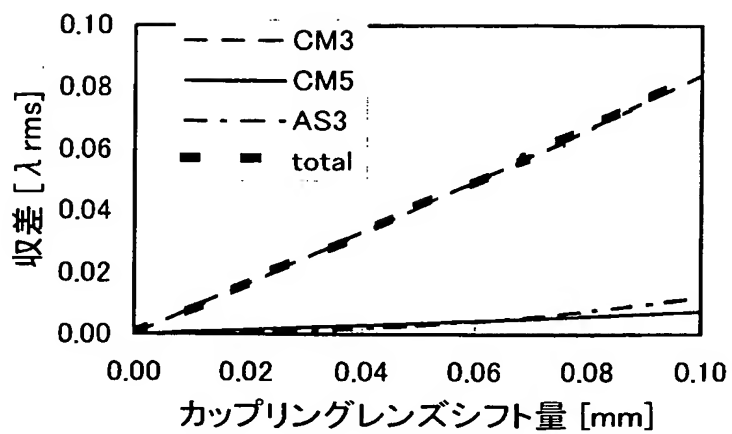
【図 1】



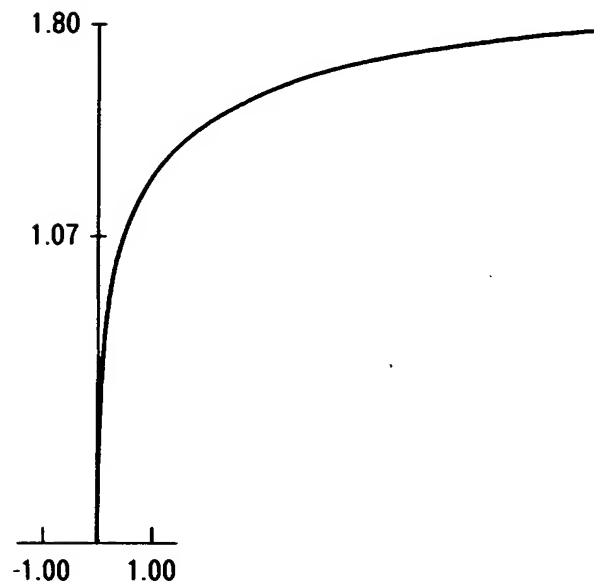
【図 2】



【図 3】



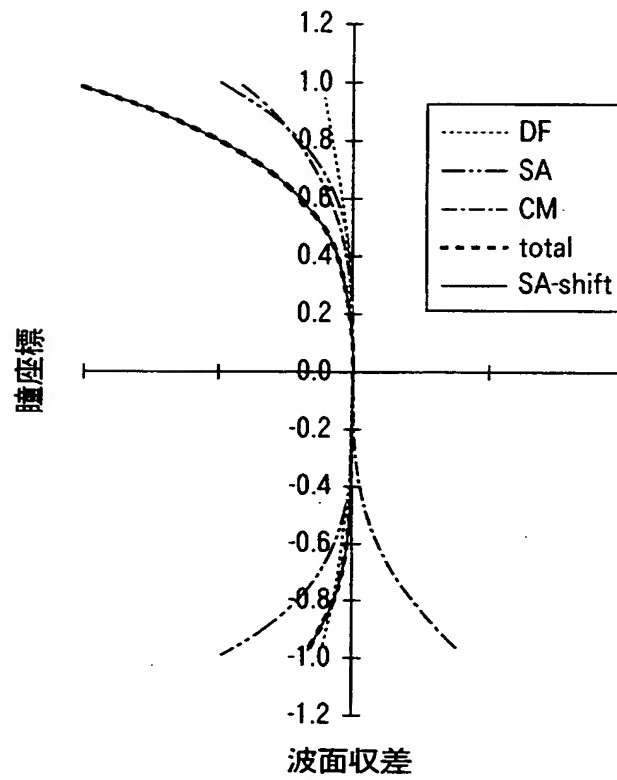
【図 4】



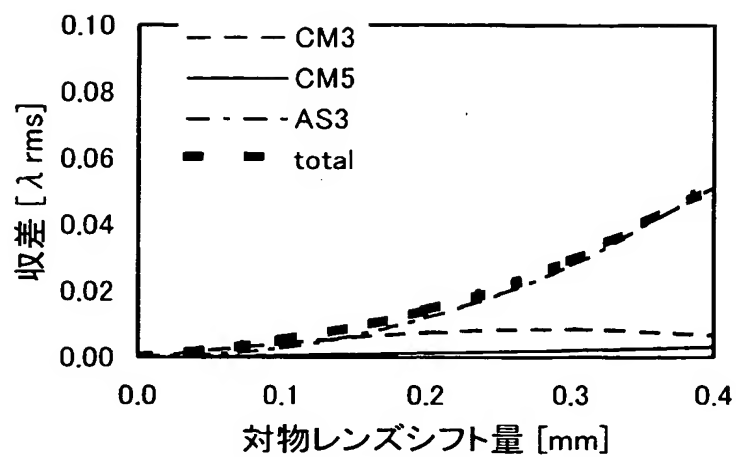
【図 5】



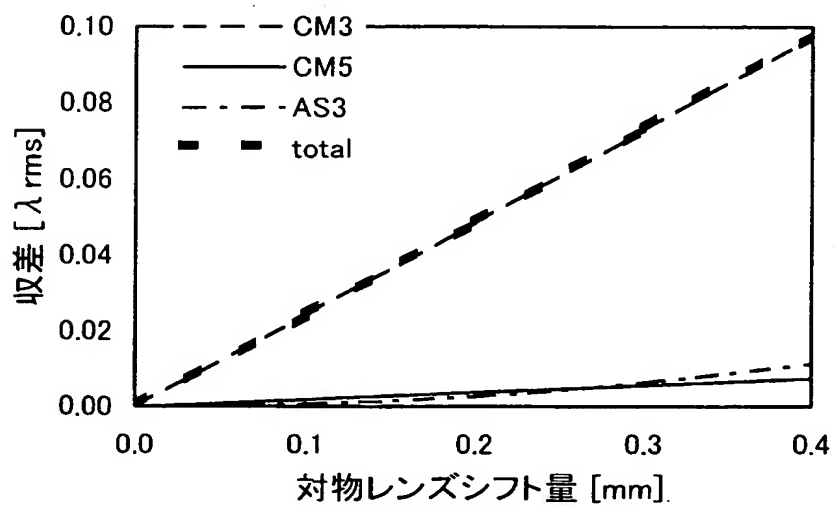
【図 6】



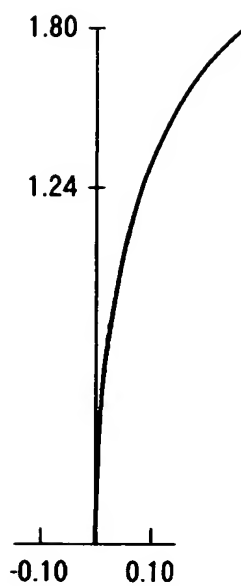
【図 7】



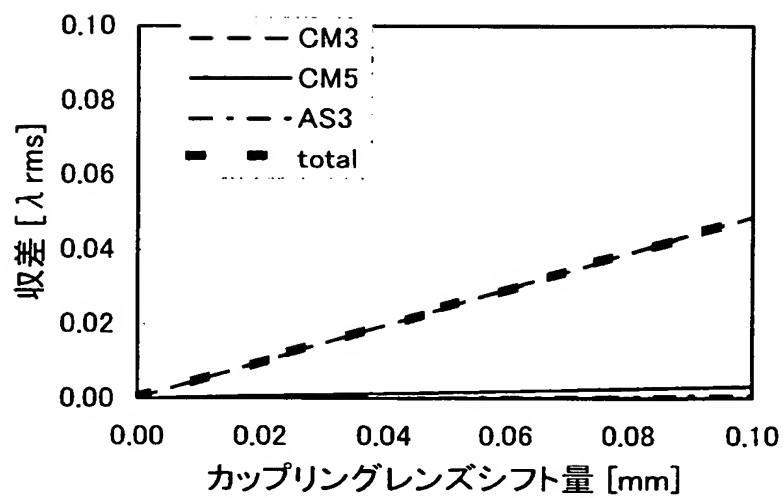
【図 8】



【図 9】



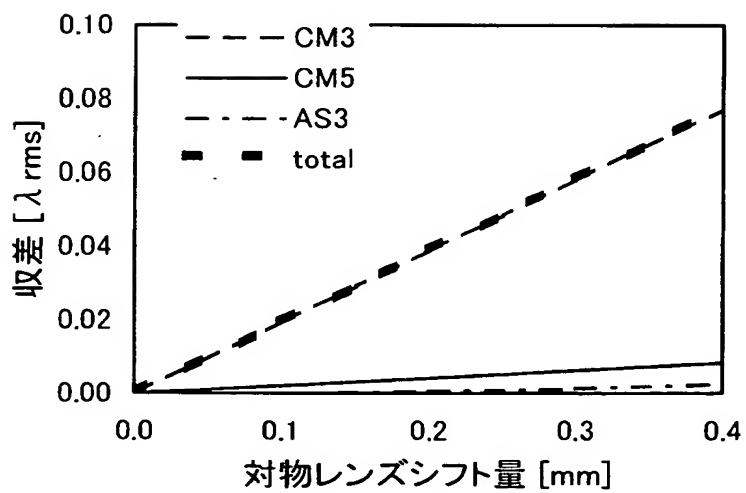
【図 10】



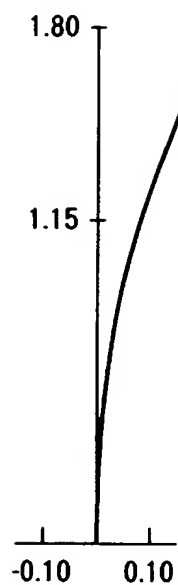
【図 1 1】



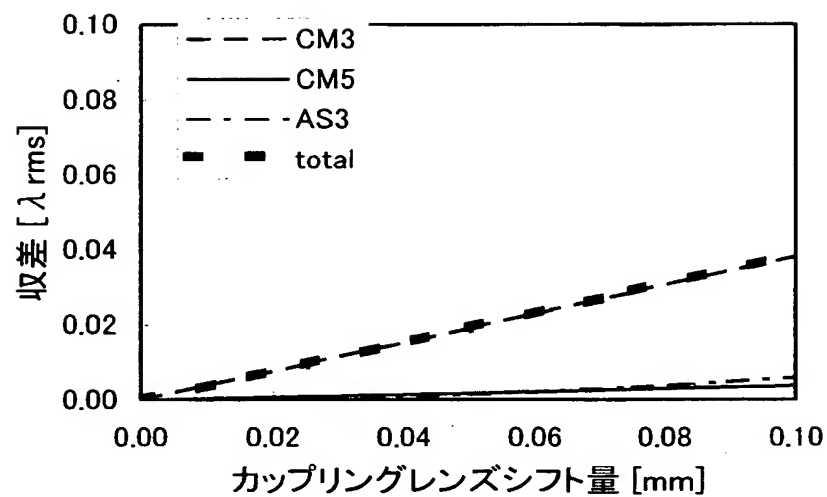
【図 1 2】



【図 13】



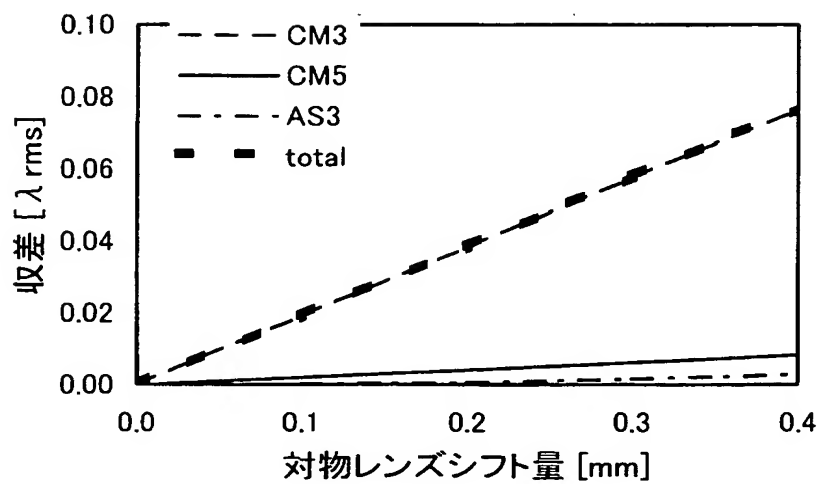
【図 14】



【図 15】

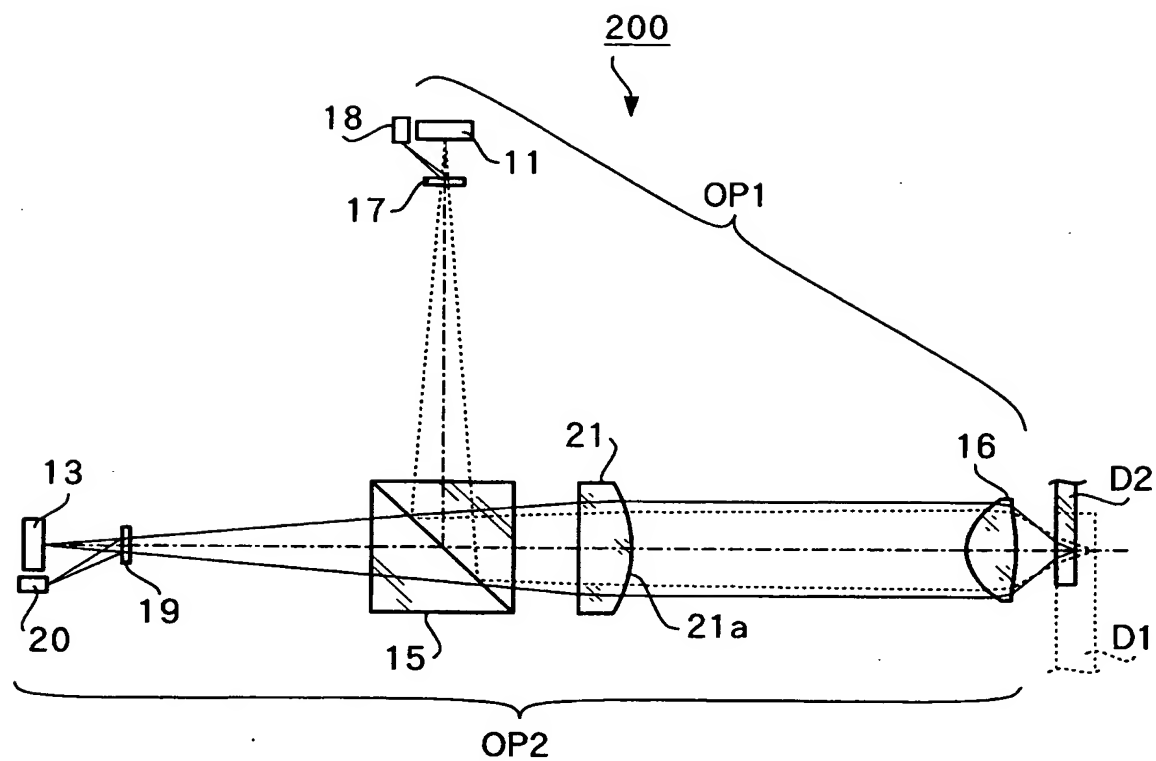


【図 16】

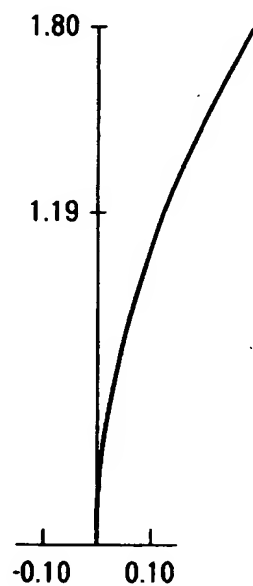




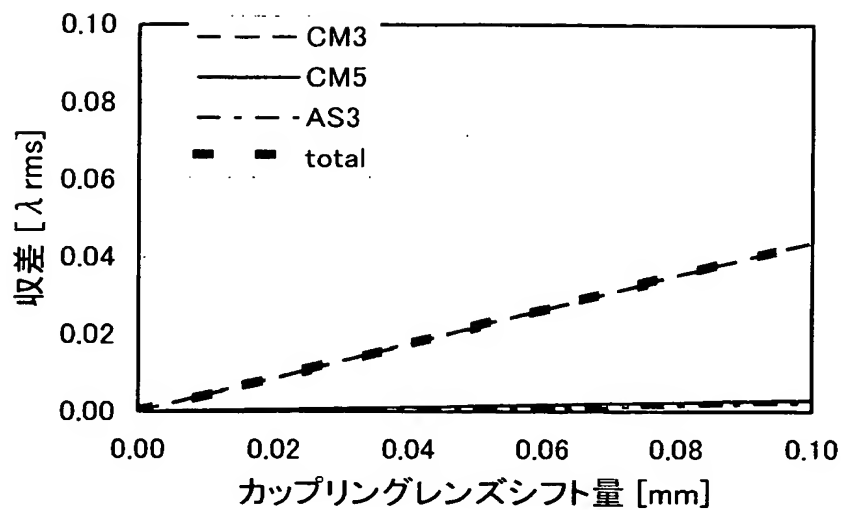
【図 17】



【図 18】



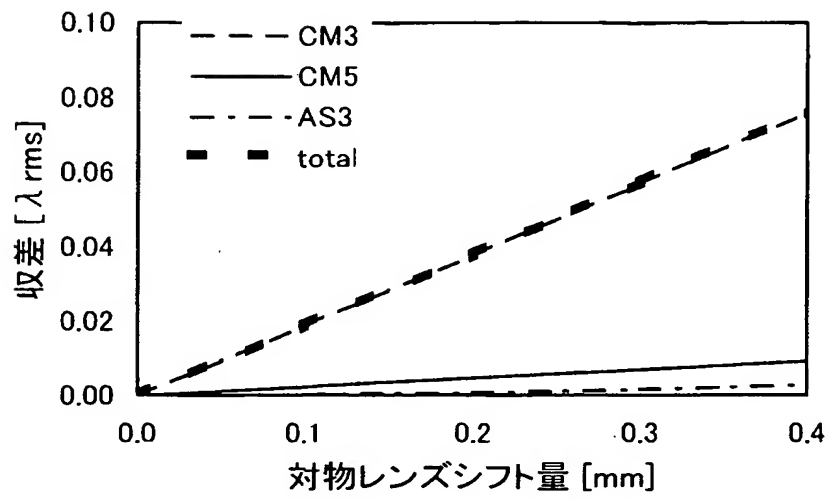
【図 19】



【図 20】



【図 21】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 十分長い作動距離を確保できると共に、対物レンズシフトやカップリングレンズの偏心があっても良好な収差特性を維持する光ピックアップ光学系を提供すること。

【解決手段】 光ピックアップ光学系は、光源側に位置する第一面の曲率半径  $R_a$  および光ディスク側に位置する第二面の曲率半径  $R_b$  が所定の条件を満たし、前記光ディスク側に凸であるメニスカス形状のカップリングレンズと、各光ディスクに対して共通に用いられる対物レンズを有し、系全体の球面収差は、第一の光ディスクに対する情報の記録再生時に対物レンズに入射する発散光の持つ球面収差と、対物レンズ等で発生する球面収差とによって補正され、対物レンズシフトした際の系全体のコマ収差は、カップリングレンズから射出される発散光の持つ横ずれした球面収差が持つコマ収差相当成分と、対物レンズで発生するコマ収差成分とが相殺されることにより補正されるように構成にした。

【選択図】 図 1

認定・付加情報

特許出願の番号	特願 2 0 0 3 - 0 7 7 2 7 9
受付番号	5 0 3 0 0 4 5 7 9 8 2
書類名	特許願
担当官	第八担当上席 0 0 9 7
作成日	平成 1 5 年 3 月 2 4 日

< 認定情報・付加情報 >

【提出日】	平成15年 3月20日
-------	-------------

次頁無

出証特 2 0 0 3 - 3 0 8 8 1 0 3

特願 2 0 0 3 - 0 7 7 2 7 9

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号

[ 0 0 0 0 0 0 5 2 7 ]

1. 変更年月日

2 0 0 2 年 1 0 月 1 日

[変更理由]

名称変更

住 所

東京都板橋区前野町 2 丁目 3 6 番 9 号

氏 名

ペンタックス株式会社